

日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

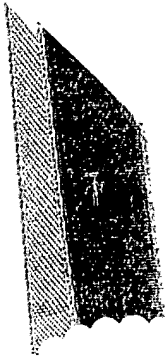
別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

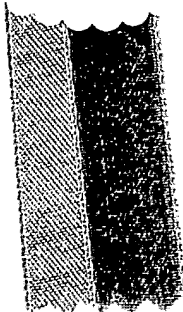
出 願 年 月 日            2 0 0 3 年   2 月 2 8 日  
Date of Application:

出 願 番 号            特 願 2 0 0 3 - 0 5 3 8 3 1  
Application Number:  
[ST. 10/C]:            [ J P 2 0 0 3 - 0 5 3 8 3 1 ]

出      願      人            セイコーエプソン株式会社  
Applicant(s):



CERTIFIED COPY OF  
PRIORITY DOCUMENT



特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

2 0 0 4 年   3 月 1 7 日

今 井 康 夫

出証番号   出証特 2 0 0 4 - 3 0 2 1 4 5 2

【書類名】 特許願

【整理番号】 J0097980

【提出日】 平成15年 2月28日

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 G03G 9/08  
G03G 15/08

【発明者】

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和 3 丁目 3 番 5 号 セイコーエプソン株式会社内

【氏名】 門田拓也

【発明者】

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和 3 丁目 3 番 5 号 セイコーエプソン株式会社内

【氏名】 ▲高▼野秀裕

【発明者】

【住所又は居所】 長野県諏訪市大和 3 丁目 3 番 5 号 セイコーエプソン株式会社内

【氏名】 宮崎理絵

【特許出願人】

【識別番号】 000002369

【氏名又は名称】 セイコーエプソン株式会社

【代理人】

【識別番号】 100094787

【弁理士】

【氏名又は名称】 青木健二

【選任した代理人】

【識別番号】 100088041

【弁理士】

【氏名又は名称】 阿部龍吉

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100092495

【弁理士】

【氏名又は名称】 蛭川昌信

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100092509

【弁理士】

【氏名又は名称】 白井博樹

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100095120

【弁理士】

【氏名又は名称】 内田亘彦

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100095980

【弁理士】

【氏名又は名称】 菅井英雄

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100097777

【弁理士】

【氏名又は名称】 荏澤弘

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100091971

【弁理士】

【氏名又は名称】 米澤明

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100109748

【弁理士】

【氏名又は名称】 飯高勉

## 【手数料の表示】

【予納台帳番号】 014904

【納付金額】 21,000円

## 【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0107788

【包括委任状番号】 0208335

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 トナーおよびこのトナーを用いた画像形成装置

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 結着樹脂と少なくとも着色剤とからなり、粘弾性特性の線形領域から非線形領域へのステップストレイン測定において  $180^{\circ}\text{C}$  での非線形領域における貯蔵弾性率 ( $G'(\text{NL})$ ) の所定時間 200 秒間の変化量が、 $100 \text{ dyn/cm}^2$  以下であることを特徴とするトナー。

【請求項 2】 非線形領域における損失弾性率 ( $G''(\text{NL})$ ) が  $1500 \sim 5000 \text{ dyn/cm}^2$  であることを特徴とする請求項 1 記載のトナー。

【請求項 3】 離型剤が結着樹脂 100 重量部に対して 4 重量部以下含まれていることを特徴とする請求項 1 記載のトナー。

【請求項 4】 静電潜像が形成される像担持体と、この像担持体上の静電潜像をトナーによりトナー像に現像する現像器と、前記像担持体上のトナー像を記録媒体に転写する転写器と、前記記録媒体に転写されたトナー像を加熱定着する定着器とを少なくとも備えている画像形成装置において、

前記トナーは、請求項 1 ないし 3 のいずれか 1 記載のトナーであり、

前記定着器は、ベルトを備えた定着器であることを特徴とする画像形成装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、電子写真、静電記録、静電印刷などにおける静電画像をトナー像に現像し、このトナー像を加熱定着により定着して画像を形成するために使用するトナーの技術分野およびこのトナーを用いて画像を形成する、複写機、プリンタ、ファックス等の画像形成装置の技術分野に属する。

【0002】

【従来の技術】

電子写真法として、光導電性物質からなる感光体上に静電荷像を形成し、次いで該静電荷像を現像ローラ上に担持したトナーを用いて現像し、感光体上に現像されたトナー画像を、直接、または中間転写体を介して紙等の記録媒体上に転写

し、更に、記録媒体上のトナー画像を加熱ローラー等の定着ローラにより紙等の記録媒体に圧着加熱して定着する方法が知られている。

### 【0003】

この方法に使用されるトナーとしては加熱ローラに溶融トナーが付着する、いわゆる低温または高温オフセット現象を生じないこと、また、記録媒体上に定着されたトナー画像の定着強度に大きいこと等の優れた定着性が要求される。

加熱ローラを使用した定着にあつては、トナーの定着性、耐オフセット性を制御する要因として、トナーの動的粘弾性特性における貯蔵弾性率  $G'$  と損失弾性率  $G''$  が影響することは良く知られている。貯蔵弾性率  $G'$  と損失弾性率  $G''$  は、一般的な粘弾性を有する物質の振動実験において複素弾性率で定義される粘弾性特性であり、複素弾性率の実数部分を貯蔵弾性率  $G'$ 、虚数部分を損失弾性率  $G''$  といい、具体的には貯蔵弾性率はトナーの弾性の度合を示す指標とされ、また、損失弾性率は粘性の度合を示す指標とされている。このトナーの動的粘弾性特性は温度によって変化する温度依存性、周波数によって変化する周波数依存性および歪み量によって変化する歪み依存性、すなわち温度、周波数および歪みによって線形に挙動する線形領域あるいは非線形の挙動をする非線形領域を示す特性を有している。

### 【0004】

トナー定着時のトナーの溶融状態をこのようなトナーの温度依存性の動的粘弾性特性により表すことで、トナー画像の定着性、耐オフセット性、耐ブロッキング性をそれぞれ改良することが提案されている（例えば、特許文献1を参照）。

すなわち、この提案のトナーは、結着樹脂、着色剤及びワックスを含有したトナーであり、損失弾性率と貯蔵弾性率の比 ( $G''/G' = \tan \delta$ ) が 1.0 となる温度を 55～70℃の温度領域に設定し、そのときの弾性率を  $1.5 \times 10^8 \text{ Pa}$  以下に設定し、貯蔵弾性率  $G'(40)$  と貯蔵弾性率  $G'(50)$  の比 ( $G'(40)/G'(50)$ ) を 1.5～5.0 に設定し、貯蔵弾性率  $G'(50)$  と貯蔵弾性率  $G'(60)$  との比 ( $G'(50)/G'(60)$ ) を 3～20 に設定し、貯蔵弾性率  $G'(70)$  と貯蔵弾性率  $G'(100)$  の比 ( $G'(70)/G'(100)$ ) を 50～250 に設定し、貯蔵弾性率  $G'(110)$  と貯蔵弾性率  $G'(140)$  の比 (

$G'(110)/G'(140)$ を2～20に設定することで、低温定着性、耐オフセット性および耐ブロッキング性を良好にしている。

【特許文献1】

特開平10-171156号公報（[要約]等）

【0005】

【発明が解決しようとする課題】

ところで、前述のような加熱定着においては、トナーは定着ニップ前（入口）では線形領域（L1）の挙動、定着ニップ部では非線形領域（NL）の挙動、定着ニップ出口では線形領域（L2）の挙動をするようになる。

しかしながら、前述の特許文献1に提案されているトナーでは、線形領域で測定した温度依存性の動的粘弾性が用いられている。前述のように加熱定着時において、線形領域（L1）－非線形領域（NL）－線形領域（L2）の挙動をするトナーに対して、このように線形領域で測定した温度依存性の動的粘弾性を単に用いただけでは、加熱定着時におけるトナーの実際の挙動に即したものではない。このため、加熱定着後の定着面の表面平滑性、トナーの定着強度、文字太りおよび透明性の改良が十分にかつ効果的に行われているとはいえない。

このように、従来のトナーの定着特性の改良では十分にかつ効果的に改良が行われているとはいえず、定着面の表面平滑性、トナーの定着強度、文字太りおよび透明性を更に改良する余地がある。

【0006】

本発明は、このような事情に鑑みてなされたものであって、その目的は、加熱定着時の実際のトナー挙動により即した動的粘弾性特性を用いることで、定着ニップ通過後の弾性および粘性を適切に確保して、定着面の表面平滑性、トナーの定着強度および透明性をともにより効果的に向上でき、しかも文字太りを防止できるトナーを提供することである。

また、本発明の他の目的は、低温定着を向上して良好な高品質の画像を形成することのできる画像形成装置を提供することである

【0007】

【課題を解決するための手段】

前述の課題を解決するために、請求項1の発明のトナーは、結着樹脂と少なくとも着色剤とからなり、粘弾性特性の線形領域から非線形領域へのステップストレイン測定において180℃での非線形領域における貯蔵弾性率 ( $G' (NL)$ ) の所定時間200秒間の変化量が、 $100 \text{ dyn/cm}^2$ 以下であることを特徴としている。

また、請求項2の発明のトナーは、非線形領域における損失弾性率 ( $G'' (NL)$ ) が $1500 \sim 5000 \text{ dyn/cm}^2$ であることを特徴としている。

更に、請求項3の発明のトナーは、離型剤が結着樹脂100重量部に対して4重量部以下含まれていることを特徴としている。

#### 【0008】

更に、請求項4の発明の画像形成装置は、静電潜像が形成される像担持体と、この像担持体上の静電潜像をトナーによりトナー像に現像する現像器と、前記像担持体上のトナー像を記録媒体に転写する転写器と、前記記録媒体に転写されたトナー像を加熱定着する定着器とを少なくとも備えている画像形成装置において、前記トナーが、請求項1ないし3のいずれか1記載のトナーであり、前記定着器がベルトを備えた定着器であることを特徴としている。

#### 【0009】

##### 【発明の作用および効果】

このように構成された本発明のトナーにおいては、粘弾性特性の線形領域から非線形領域へのステップストレイン測定において180℃での非線形領域における貯蔵弾性率 ( $G' (NL)$ ) の所定時間200秒間の変化量が、 $100 \text{ dyn/cm}^2$ 以下であるので、加熱定着時において、トナーのもつ温度依存性の動的粘弾性特性の非線形領域が効果的に利用され、実際の挙動により一層即したトナーを得ることができる。

したがって、本発明のトナーによれば、定着ニップ通過後の弾性および粘性が適切に確保されて、定着面の表面平滑性およびトナーの定着強度をとともにより効果的に向上できるようになる。その場合、非線形領域における貯蔵弾性率 ( $G' (NL)$ ) の所定時間200秒間の変化量が $12 \text{ dyn/cm}^2$ より小さくなると、文字太りや透明性に問題が生じるので、この変化量は $12 \text{ dyn/cm}^2$ 以上

であることが好ましい。

#### 【0010】

特に、非線形領域におけるトナーの損失弾性率 ( $G''(L2)$ ) が  $1500 \sim 5000 \text{ dyn/cm}^2$  であると弾性および粘性をより一層適切に確保できるとともに、加熱定着時に適正な定着強度が確保され、更に細線が押しつぶされることはなく、文字太りがより効果的に防止できる。

また、離型剤が結着樹脂 100 重量部に対して 4 重量部より多いと、透明性が阻害されるので、この離型剤が 4 重量部以下に設定することで、透明性を向上することができる。

#### 【0011】

本発明の画像形成装置においては、前述のような定着面の表面平滑性およびトナーの定着強度がともに向上し、かつ文字太りが防止されたトナーあるいはこれらに加えて透明性の向上したトナーと、ベルト定着器とを有機的に組み合わせることで、良好な定着性を有しつつ文字太りを防止し、更には良好な透明性を有する高品質のトナー画像を形成することができる。

#### 【0012】

##### 【発明の実施の形態】

本発明にかかるトナーは、定着ニップ前（入口）では線形領域 ( $L1$ ) の挙動、定着ニップ部では非線形領域 ( $NL$ ) の挙動、定着ニップ出口では線形領域 ( $L2$ ) の挙動をする動的粘弾性特性を有している。この動的粘弾性特性は歪みによって変わる歪み依存性の特性である。例えば、後述する実施例 3 のトナーでは、 $180^\circ\text{C}$  での粘弾性特性のステップストレイン測定において、測定開始後  $300 \text{ sec}$  までは、貯蔵弾性率  $G' \text{ dyn/cm}^2$  および損失弾性率  $G'' \text{ dyn/cm}^2$  がともに線形の  $G'(L1) \text{ dyn/cm}^2$  および  $G''(L1) \text{ dyn/cm}^2$  の挙動をし、次の  $300 \text{ sec}$  から  $600 \text{ sec}$  までは、歪み量を増加することにより貯蔵弾性率  $G' \text{ dyn/cm}^2$  および損失弾性率  $G'' \text{ dyn/cm}^2$  がともに非線形の  $G'(NL) \text{ dyn/cm}^2$  および  $G''(NL) \text{ dyn/cm}^2$  の挙動をし、更に  $600 \text{ sec}$  から  $900 \text{ sec}$  までは、歪み量  $L1$  と同じにすることにより貯蔵弾性率  $G' \text{ dyn/cm}^2$  および損失弾性率  $G'' \text{ dyn/cm}^2$  が

ともに線形の  $G' \text{ (L2) dyn/cm}^2$  および  $G'' \text{ (L2) dyn/cm}^2$  の挙動をする動的粘弾性特性を有している。

そして、本発明のトナーの結着樹脂は、粘弾性特性の線形領域から非線形領域へのステップストレイン測定において、 $180^\circ\text{C}$  での非線形領域における貯蔵弾性率 ( $G' \text{ (NL)}$ ) の所定時間 200 秒間の変化量が、 $100 \text{ dyn/cm}^2$  以下となるように設定されている。

#### 【0013】

このように構成された本発明のトナーにおいては、加熱定着時において、トナーのもつ歪み依存性の動的粘弾性特性の線形領域および非線形領域が効果的に利用され、実際の挙動により一層即したトナーを得ることができる。

その場合、トナーの非線形領域では貯蔵弾性率  $G' \text{ (NL)}$  が小さく、損失弾性率  $G'' \text{ (NL)}$  が大きくなる。したがって、貯蔵弾性率  $G' \text{ (NL)}$  の 200 秒間の変化量が  $12 \text{ dyn/cm}^2$  未満であると、トナーの粘弾性特性がほとんど変化しないため、弾性が小さくなる。このため加熱定着時に細線が押しつぶされて文字太りが生じる。このため、この変化量は  $12 \text{ dyn/cm}^2$  以上であることが好ましい。また、この  $G' \text{ (NL)}$  の 200 秒間の変化量が  $100 \text{ dyn/cm}^2$  より大きいと、定着ニップ内の温度変化の影響を受け、定着面の表面平滑性の均一性に問題が生じる。

したがって、本発明のトナーによれば、定着ニップ通過後の弾性および粘性が適切に確保されて、定着面の表面平滑性およびトナーの定着強度をともにより効果的に向上できるようになる。

#### 【0014】

特に、本発明のトナーは、非線形領域におけるトナーの損失弾性率 ( $G'' \text{ (L2)}$ ) が  $1500 \sim 5000 \text{ dyn/cm}^2$  で設定されている。これにより、トナーの弾性および粘性をより一層適切に確保できるとともに、加熱定着時に適正な定着強度が確保されるとともに細線が押しつぶされることはなく、文字太りがより効果的に防止できる。

また、離型剤が結着樹脂 100 重量部に対して 4 重量部より多いと透明性が阻害されるので、本発明のトナーはこの離型剤を 4 重量部以下に設定することで、

透明性を向上している。

#### 【0015】

本発明のトナーに用いられ、定着領域における粘弾性特性を制御できる結着樹脂としては、結着樹脂が結晶領域と非晶質領域の双方を有するものがよく、例えば、ウレタン結合やウレア結合を有する樹脂、結晶ポリエステル樹脂と非晶質ポリエステル樹脂とをブレンドした樹脂、結晶性部分と非晶質部分とをブロック重合したポリエステル樹脂等がある。特に、結着樹脂として、非晶性ポリエステル、ブロックポリエステルを用いるのが好ましい。

#### 【0016】

また、予め結着樹脂の重合を制御すると共に定着時に所定以上の熱エネルギーが加えられた際に機能発現する重合開始剤や架橋開始剤を配合しておくことにより、定着温度領域での熱エネルギーの付与によりトナー中の結着樹脂がさらに重合し、結着樹脂が架橋したり分子量が増大するように設計した組成物においても同様に定着領域における粘弾性特性を制御できる。

#### 【0017】

本発明のトナーに用いられる結着樹脂は高分子ポリマーからなるが、一般に、高分子ポリマーの性状はトナーの熔融状態において粘弾性特性を有する。この粘弾性特性の1つである緩和弾性率  $G(t)$  [Pa] は、後述する応力緩和測定において、ある歪みを与えたとき、トナーの応力が時間  $t$  [sec] とともに緩和されていくことから、この緩和時間  $t$  [sec] とともに小さくなっていく特性を呈する。

#### 【0018】

以下に、このような粘弾性特性を示すトナーにおける結着樹脂として、従来から知られているポリエステル樹脂を用いた結着樹脂を例として、本発明のトナーを説明する。

この例のトナーは、ポリエステル樹脂中に着色剤や荷電制御剤とを混練・微粉砕してトナー粒子とされている。そして、この結着樹脂は着色剤粒子等をトナー粒子中に保持し、定着に際しては定着ローラーでの熱と圧力で軟化し、紙等の転写材にトナー粒子を付着させる機能を有するが、低温定着を目的として、結着樹

脂の分子量を低くし軟化温度を下げると、ガラス転移温度の低下や強度低下が生じ、着色剤の保持性や耐オフセット性、定着像強度、さらには保存性等が低下する。

### 【0019】

#### [トナーの構成材料]

本発明のトナーは、少なくとも、主成分としての樹脂（以下、単に「樹脂」ともいう）を含む原料を用いて製造することができる。

以下、本発明のトナーの製造に用いられる原料の各成分について説明する。

### 【0020】

#### 1. 樹脂（バインダー樹脂）

本発明においては、樹脂（バインダー樹脂）は、主として、ポリエステル系樹脂で構成されたものである。樹脂中におけるポリエステル系樹脂の含有量は、50wt%以上であるのが好ましく、80wt%以上であるのがより好ましい。

一般に、ポリエステル系樹脂は、アルコール成分（2個以上の水酸基を有するものを含む）とカルボン酸成分（2個以上のカルボン酸またはその誘導体等を含む）とで構成されるものである。

### 【0021】

アルコール成分としては、2個以上の水酸基を有するものを用いることができ、例えば、エチレングリコール、1,3-プロパンジオール、1,2-プロピレングリコール、1,3-プロピレングリコール、1,4-ブタンジオール、ジエチレングリコール、1,5-ペンタンジオール、1,6-ヘキサンジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリコール、テトラエチレングリコール、1,2-プロパンジオール、1,3-ブタンジオール、2,3-ブタンジオール、ネオペンチルグリコール（2,2-ジメチルプロパン-1,3-ジオール）、1,2-ヘキサンジオール、2,5-ヘキサンジオール、2-メチル-2,4-ペンタンジオール、3-メチル-1,3-ペンタンジオール、2-エチル-1,3-ヘキサンジオール、2-ブチル-2-エチル-1,3-プロパンジオール、2,4-ジエチル-1,5-ペンタンジオール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール、ポリテトラメチレングリコール等の鎖状ジオール類、ま

たはポリオキシプロピレン (2. 2) - 2, 2-ビス (4-ヒドロキシフェニル) プロパン、ポリオキシプロピレン (3. 3) - 2, 2-ビス (4-ヒドロキシフェニル) プロパン、ポリオキシエチレン (2. 0) - 2, 2-ビス (4-ヒドロキシフェニル) プロパン、ポリオキシプロピレン (2. 0) - ポリオキシエチレン (2. 0) - 2, 2-ビス (4-ヒドロキシフェニル) プロパン、ポリオキシプロピレン (6) - 2, 2-ビス (4-ヒドロキシフェニル) プロパン等のビスフェノール A のアルキレンオキシド付加物、2, 2-ビス (4-ヒドロキシシクロヘキシル) プロパン、2, 2-ビス (4-ヒドロキシシクロヘキシル) プロパンのアルキレンオキサイド付加物、1, 4-シクロヘキサンジオール、1, 4-シクロヘキサンジメタノール、水添ビスフェノール A、水添ビスフェノール A のアルキレンオキサイド付加物等の環状ジオール類、またはソルビトール、1, 2, 3, 6-ヘキサントテロール、1, 4-ソルビタン、ペンタエリスリトール、ジペンタエリスリトール、トリペンタエリスリトール、1, 2, 4-ブタントリオール、1, 2, 5-ペンタントリオール、グリセロール、2-メチルプロパントリオール、2-メチル-1, 2, 4-ブタントリオール、トリメチロールエタン、トリメチロールプロパン、1, 3, 5-トリヒドロキシメチルベンゼン等の 3 価以上の多価アルコール類が挙げられる。

### 【0022】

特に、本発明では、主としてアルコール成分が、2 個の水酸基を有する脂肪族ジオールで構成されたものであることを特徴とする。なお、アルコール成分が、3 個以上の水酸基を有する脂肪族アルコールで構成されたものであってもよい。

2 個以上の水酸基を有する脂肪族アルコールとしては、例えば、エチレングリコール、1, 3-プロパンジオール、1, 2-プロピレングリコール、1, 3-プロピレングリコール、1, 4-ブタンジオール、ジエチレングリコール、1, 5-ペンタンジオール、1, 6-ヘキサンジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリコール、テトラエチレングリコール、1, 2-プロパンジオール、1, 3-ブタンジオール、2, 3-ブタンジオール、ネオペンチルグリコール (2, 2-ジメチルプロパン-1, 3-ジオール)、1, 2-ヘキサンジオール、2, 5-ヘキサンジオール、2-メチル-2, 4-ペンタンジオール、3-

メチル-1, 3-ペンタンジオール、2-エチル-1, 3-ヘキサジオール、2-ブチル-2-エチル-1, 3-プロパンジオール、2, 4-ジエチル-1, 5-ペンタンジオール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール、ポリテトラメチレングリコール等の鎖状ジオール類、または2, 2-ビス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパン、2, 2-ビス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパンのアルキレンオキサイド付加物、1, 4-シクロヘキサジオール、1, 4-シクロヘキサジメタノール、水添ビスフェノールA、水添ビスフェノールAのアルキレンオキサイド付加物等の環状ジオール類等が挙げられる。

このように、本発明では、主としてアルコール成分が、脂肪族ジオールで構成されたものであるが、その50mol%以上が脂肪族ジオールで構成されたものであるのが好ましく、その80mol%以上が脂肪族ジオールで構成されたものであるのがより好ましい。

#### 【0023】

カルボン酸成分としては、例えば、2価以上のカルボン酸またはその誘導体（例えば、酸無水物、低級アルキルエステル等）等を用いることができ、例えば、*o*-フタル酸（フタル酸）、テレフタル酸、イソフタル酸、コハク酸、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサジカルボン酸、フマル酸、マレイン酸、イタコン酸、トリメリット酸、ピロメリット酸およびこれらの誘導体（例えば、無水物、低級アルキルエステル等）等が挙げられる。

#### 【0024】

特に、本発明では、カルボン酸成分が、2価のジカルボン酸で構成されたものであるのが好ましい。

2価のジカルボン酸としては、例えば、*o*-フタル酸（フタル酸）、テレフタル酸、イソフタル酸、コハク酸、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサジカルボン酸、フマル酸、マレイン酸、イタコン酸およびこれらの誘導体（例えば、無水物、低級アルキルエステル等）等が挙げられる。

**【0025】**

また、本発明では、ポリエステル系樹脂として、以下で説明するようなブロックポリエステルと、非晶性ポリエステルとを含むものを用いるのが特に好ましい。以下、これらについて詳細に説明する。

**【0026】****1-1. ブロックポリエステル**

ブロックポリエステルは、アルコール成分とカルボン酸成分とを縮合してなる結晶性ブロックと、前記結晶性ブロックより結晶性の低い非晶性ブロックとを有するブロック共重合体で構成されたものである。

**【0027】****①結晶性ブロック**

結晶性ブロックは、非晶性ブロックや非晶性ポリエステルに比べて、高い結晶性を有している。すなわち、分子配列構造が、非晶性ブロックや非晶性ポリエステルに比べて強固で安定したものである。このため、結晶性ブロックは、トナー全体としての強度を向上させるのに寄与する。その結果、最終的に得られるトナーは、機械的ストレスに強く、耐久性、保存性に優れたものとなる。

ところで、結晶性の高い樹脂は、一般に、結晶性の低い樹脂に比べて、いわゆるシャープメルト性を有している。すなわち、結晶性の高い樹脂は、示差走査熱量分析（DSC）による融点の吸熱ピークの測定を行ったとき、結晶性の低い樹脂に比べて、吸熱ピークがシャープな形状として現れる性質を有している。

**【0028】**

一方、結晶性ブロックは、上述したように、結晶性の高いものである。したがって、結晶性ブロックは、ブロックポリエステルにシャープメルト性を付与する機能を有する。このため、最終的に得られるトナーは、後述する非晶性ポリエステルが十分に軟化するような、比較的高い温度（ブロックポリエステルの融点付近の温度）においても、優れた形状の安定性を保持することができる。したがって、このようなブロックポリエステルを用いた場合には、幅広い温度領域で十分な定着性（定着強度）を発揮することができる。

また、このような結晶性ブロックを有することにより、トナー中に、高硬度で

適度な大きさの結晶を析出させることができる。このような結晶が存在すると、トナーの形状の安定性が特に優れたものとなり、機械的ストレスに対し、特に優れた安定性を示すものとなる。また、このような結晶がトナー中に存在すると、後述するような外添剤が、トナー粒子（母粒子）の表面付近に、より確実に保持されることとなり（外添剤が母粒子中に埋没するのを効果的に防止することができる）、外添剤が有する機能（例えば、優れた流動性、帯電性の付与等の効果）を十分に発揮させることができる。

### 【0029】

以下、結晶性ブロックを構成する成分について説明する。

結晶性ブロックを構成するアルコール成分としては、2個以上の水酸基を有するものを用いることができ、中でも水酸基を2個有するジオール成分であるのが好ましい。このような水酸基を2個有するジオール成分としては、例えば、芳香環構造を有する芳香族ジオールや、芳香環構造を有さない脂肪族ジオール等が挙げられ、芳香族ジオールとしては、例えば、ビスフェノールAや、ビスフェノールAのアルキレンオキサイド付加物（例えば、ポリオキシプロピレン（2.2）-2,2-ビス（4-ヒドロキシフェニル）プロパン、ポリオキシプロピレン（3.3）-2,2-ビス（4-ヒドロキシフェニル）プロパン、ポリオキシエチレン（2.0）-2,2-ビス（4-ヒドロキシフェニル）プロパン、ポリオキシプロピレン（2.0）-ポリオキシエチレン（2.0）-2,2-ビス（4-ヒドロキシフェニル）プロパン、ポリオキシプロピレン（6）-2,2-ビス（4-ヒドロキシフェニル）プロパン等）等が挙げられ、また、脂肪族ジオールとしては、例えば、エチレングリコール、1,3-プロパンジオール、1,2-プロピレングリコール、1,3-プロピレングリコール、1,4-ブタンジオール、ジエチレングリコール、1,5-ペンタンジオール、1,6-ヘキサンジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリコール、テトラエチレングリコール、1,2-プロパンジオール、1,3-ブタンジオール、2,3-ブタンジオール、ネオペンチルグリコール（2,2-ジメチルプロパン-1,3-ジオール）、1,2-ヘキサンジオール、2,5-ヘキサンジオール、2-メチル-2,4-ペンタンジオール、3-メチル-1,3-ペンタンジオール、2-エチル

ー 1, 3-ヘキサンジオール、2-ブチル-2-エチル-1, 3-プロパンジオール、2, 4-ジエチル-1, 5-ペンタンジオール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール、ポリテトラメチレングリコール等の鎖状ジオール類、または2, 2-ビス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパン、2, 2-ビス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパンのアルキレンオキサイド付加物、1, 4-シクロヘキサンジオール、1, 4-シクロヘキサンジメタノール、水添ビスフェノールA、水添ビスフェノールAのアルキレンオキサイド付加物等の環状ジオール類等が挙げられる。

#### 【0030】

このように、結晶性ブロックを構成するジオール成分は、特に限定されないが、少なくともその一部が脂肪族ジオールであるのが好ましく、その80mol%以上が脂肪族ジオールであるのがより好ましく、その90mol%以上が脂肪族ジオールであるのがさらに好ましい。これにより、ブロックポリエステル(結晶性ブロック)の結晶性を特に高いものとすることができ、上述した効果がさらに顕著なものとなる。

#### 【0031】

また、結晶性ブロックを構成するジオール成分は、炭素数が3～7の直鎖状の分子構造を有し、その両端に水酸基を有するもの(一般式： $\text{HO}-(\text{CH}_2)_n-\text{OH}$ で表されるジオール(ただし、 $n=3\sim 7$ ))を含むのが好ましい。このようなジオール成分が含まれることにより、結晶性が向上し、摩擦係数が低下するため、機械的ストレスに強く、耐久性や保存性に特に優れたものとなる。このようなジオールとしては、例えば、1, 3-プロパンジオール、1, 4-ブタンジオール、1, 5-ペンタンジオール、1, 6-ヘキサンジオール等が挙げられるが、この中でも1, 4-ブタンジオールが好ましい。1, 4-ブタンジオールを含むことにより、前述した効果は特に顕著なものとなる。

#### 【0032】

結晶性ブロックを構成するジオール成分として1, 4-ブタンジオールを含む場合、結晶性ブロックを構成するジオールの50mol%以上が1, 4-ブタンジオールであるのがより好ましく、その80mol%以上が1, 4-ブタンジオール

ールであるのがさらに好ましい。これにより、前述した効果はさらに顕著なものとなる。

### 【0033】

結晶性ブロックを構成するカルボン酸成分としては、2価以上のカルボン酸またはその誘導体（例えば、酸無水物、低級アルキルエステル等）等を用いることができるが、2価のジカルボン酸またはその誘導体等を用いるのが好ましい。このような2価のジカルボン酸成分としては、例えば、*o*-フタル酸（フタル酸）、テレフタル酸、イソフタル酸、コハク酸、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサンジカルボン酸、フマル酸、マレイン酸、イタコン酸およびこれらの誘導体（例えば、無水物、低級アルキルエステル等）等が挙げられる。

### 【0034】

このように、結晶性ブロックを構成するジカルボン酸成分は、特に限定されないが、少なくともその一部がテレフタル酸骨格を有するものであるのが好ましく、その50mol%以上がテレフタル酸骨格を有するものであるのがより好ましく、その80mol%以上がテレフタル酸骨格を有するものであるのがさらに好ましい。これにより、最終的に得られるトナーは、トナーとして求められる各種特性のバランスが特に優れたものとなる。

### 【0035】

ブロックポリエステル中における結晶性ブロックの含有率は、特に限定されないが、5～60mol%であるのが好ましく、10～40mol%であるのがより好ましい。結晶性ブロックの含有率が前記下限値未満であると、ブロックポリエステルの含有量等によっては、上述したような結晶性ブロックを有することによる効果が十分に発揮されない可能性がある。一方、結晶性ブロックの含有率が前記上限値を超えると、相対的に非晶性ブロックの含有率が低下するため、ブロックポリエステルと、後述する非晶性ポリエステルとの相溶性が低下する可能性がある。

なお、結晶ブロックは、上記のようなアルコール成分、カルボン酸成分以外の成分を含むものであってもよい。

## 【 0 0 3 6 】

上記のような結晶性ブロックを有するブロックポリエステルの平均分子量（重量平均分子量） $M_w$ は、特に限定されないが、 $1 \times 10^4 \sim 3 \times 10^5$ であるのが好ましく、 $1.2 \times 10^4 \sim 1.5 \times 10^5$ であるのがより好ましい。平均分子量 $M_w$ が前記下限値未満であると、最終的に得られるトナーの機械的強度が低下し、十分な耐久性（保存性）が得られない可能性がある。また、平均分子量 $M_w$ が小さすぎると、トナーの定着時に凝集破壊を起こし易くなり、耐オフセット性が低下する傾向を示す。一方、平均分子量 $M_w$ が前記上限値を超えると、トナーの定着時に粒界破壊を起こし易くなり、紙等の転写材（記録媒体）への濡れ性も低下し、定着に要する熱量も大きくなる。

## 【 0 0 3 7 】

ブロックポリエステルのガラス転移点 $T_g$ は、特に限定されないが、 $50 \sim 75^\circ\text{C}$ であるのが好ましく、 $55 \sim 70^\circ\text{C}$ であるのがより好ましい。ガラス転移点が前記下限値未満であると、トナーの保存性（耐熱性）が低下し、使用環境等によっては、トナー粒子間での融着が発生する場合がある。一方、ガラス転移点が前記上限値を超えると、低温定着性や透明性が低下する。また、ガラス転移点が高すぎると、後述するような熱球形化処理の効果が十分に発揮されない可能性がある。なお、ガラス転移点は、J I S K 7 1 2 1 に準拠して測定することができる。

## 【 0 0 3 8 】

ブロックポリエステルの軟化点 $T_{1/2}$ は、特に限定されないが、 $90 \sim 160^\circ\text{C}$ であるのが好ましく、 $100 \sim 150^\circ\text{C}$ であるのがより好ましい。軟化点が前記下限値未満であると、トナーとしての保存性が低下し、十分な耐久性が得られない可能性がある。また、軟化点が低すぎると、トナーの定着時に凝集破壊を起こし易くなり、耐オフセット性が低下する傾向を示す。一方、軟化点が前記上限値を超えると、トナーの定着時に粒界破壊を起こし易くなり、紙等の転写材（記録媒体）への濡れ性も低下し、定着に要する熱量も大きくなる。なお、軟化点 $T_{1/2}$ は、例えば、フローテストを用い、サンプル量：1 g、ダイ孔径：1 mm、ダイ長さ：1 mm、荷重：20 kgf、予熱時間：300 秒、測定開始温度：5

0℃、昇温速度: 5℃/分という条件で測定したときに得られる解析用フローチャートの  $h/2$  に相当するフロー曲線上の点の温度として求めることができる。

#### 【0039】

ブロックポリエステルの融点  $T_m$  (後述する示差走査式熱量分析による融点の吸熱ピークの測定を行ったときのピークの中心値  $T_{mp}$ ) は、特に限定されないが、190℃以上であるのが好ましく、190～230℃であるのがより好ましい。融点が190℃未満であると、耐オフセット性の向上等の効果が十分に得られない可能性がある。また、融点が高すぎると、後述する混練工程等において、材料温度を比較的高い温度にしなければならなくなる。その結果、樹脂材料のエステル交換反応が進行しやすくなり、樹脂設計を最終的に得られるトナーに十分に反映させることが困難になる場合がある。なお、融点は、例えば、示差走査熱量分析(DSC)による吸熱ピークの測定により求めることができる。

#### 【0040】

また、最終的に得られるトナーが、後述するような定着ローラを有する定着装置で用いられるものである場合、ブロックポリエステルの融点(後述する示差走査式熱量分析による融点の吸熱ピークの測定を行ったときのピークの中心値  $T_{mp}$ ) を  $T_m(B)$  [℃]、定着ローラの表面の標準設定温度を  $T_{fix}$  [℃] としたとき、 $T_{fix} \leq T_m(B) \leq (T_{fix} + 100)$  の関係を満足するのが好ましく、 $(T_{fix} + 10) \leq T_m(B) \leq (T_{fix} + 70)$  の関係を満足するのがより好ましい。このような関係を満足することにより、後述する定着装置の定着ローラへのトナーの付着を効果的に防止することができる。また、ブロックポリエステルは、前述したように適度な大きさの結晶を作りやすい性質を有しているため、記録媒体へのトナーの定着後にも、安定性、耐久性を維持することができる。特に、ブロックポリエステルを後述する非晶性ポリエステルと組み合わせて用いる場合、定着時に、後述する非晶性ポリエステルが十分に軟化することができる。このため、記録媒体へのトナーの定着性(定着強度)を十分に高めることができ、さらに、トナーの低温定着性も優れたものとなる。また、ブロックポリエステルは、高硬度な結晶を作りやすいものであるため、トナーは、定着後の安定性にも優れたものとなる。

## 【0041】

また、ブロックポリエステルの融点は、後述する非晶性ポリエステルの軟化点より高いのが好ましい。これにより、最終的に得られるトナーの形状の安定性が向上し、機械的ストレスに対し、特に優れた安定性を示すものとなる。また、ブロックポリエステルの融点が後述する非晶性ポリエステルの軟化点より高いと、例えば、後述する熱球形化処理において、ブロックポリエステルにより、トナー製造用粉末の形状の安定性をある程度確保しつつ、非晶性ポリエステルを十分に軟化させることができる。その結果、熱球形化処理を効率良く行うことができ、比較的容易に、最終的に得られるトナー（トナー粒子）の円形度を比較的高いものとすることができる。

## 【0042】

ところで、前述したように、ブロックポリエステルは、結晶性の高い結晶性ブロックを有しているため、比較的結晶性の低い樹脂材料（例えば、後述する非晶性ポリエステル等）に比べて、いわゆるシャープメルト性を有している。

結晶性を表す指標としては、例えば、示差走査熱量分析（DSC）による融点の吸熱ピークの測定を行ったときのピークの中心値を $T_{mp}$  [°C]、ショルダーピーク値を $T_{ms}$  [°C] としたときに、 $\Delta T = T_{mp} - T_{ms}$  で表される  $\Delta T$  値等が挙げられる。この  $\Delta T$  値が小さいほど結晶性が高い。

## 【0043】

ブロックポリエステルの  $\Delta T$  値は、50°C以下であるのが好ましく、20°C以下であるのがより好ましい。 $T_{mp}$  [°C]、 $T_{ms}$  [°C] の測定条件は特に限定されないが、例えば、試料となるブロックポリエステルを、昇温速度：10°C/分で200°Cまで昇温し、さらに、降温速度：10°C/分で降温した後、昇温速度：10°C/分で昇温して測定することができる。

## 【0044】

また、ブロックポリエステルは、後述する非晶性ポリエステルより結晶性が高い。したがって、非晶性ポリエステルの  $\Delta T$  値を  $\Delta T_A$  [°C]、ブロックポリエステルの  $\Delta T$  値を  $\Delta T_B$  [°C] としたとき、 $\Delta T_A > \Delta T_B$  の関係を満足する。特に、本発明では、 $\Delta T_A - \Delta T_B > 10$  の関係を満足するのが好ましく、 $\Delta T_A -$

$\Delta T_B > 30$  の関係を満足するのがより好ましい。このような関係を満足することにより、上述した効果はより顕著なものとなる。ただし、非晶性ポリエステル  
の結晶性が特に低い場合、 $T_{mp}$  または  $T_{ms}$  の少なくとも一方が測定困難（判別困難）であることがある。このような場合、 $\Delta T_A$  は  $\infty$  [°C] とする。

#### 【0045】

ブロックポリエステルは示差走査熱量分析による融点の吸熱ピークの測定を行ったときに求められる融解熱  $E_f$  が  $5 \text{ mJ/mg}$  以上であるのが好ましく、 $15 \text{ mJ/mg}$  以上であるのがより好ましい。融解熱  $E_f$  が  $5 \text{ mJ/mg}$  未満であると、結晶性ブロックを有することによる前述したような効果が十分に発揮されない可能性がある。ただし、融解熱としては、ガラス転移点の吸熱ピークの熱量は含まないものとする。融点の吸熱ピークの測定条件は特に限定されないが、例えば、試料となるブロックポリエステルを、昇温速度： $10^\circ\text{C}/\text{分}$  で  $200^\circ\text{C}$  まで昇温し、さらに、降温速度： $10^\circ\text{C}/\text{分}$  で降温した後、昇温速度： $10^\circ\text{C}/\text{分}$  で昇温したときに測定される値を融解熱として求めることができる。

#### 【0046】

また、ブロックポリエステルは、リニア型ポリマー（架橋構造を有さないポリマー）であるのが好ましい。リニア型ポリマーは、架橋型のものに比べて、摩擦係数が小さい。これにより、特に優れた離型性が得られ、トナーの転写効率がさらに向上する。

なお、ブロックポリエステルは、前述した結晶性ブロック、非晶性ブロック以外のブロックを有するものであってもよい。

#### 【0047】

##### 1-2. 非晶性ポリエステル

非晶性ポリエステルは、前述したブロックポリエステルより低い結晶性を有するものである。

非晶性ポリエステルは、主として、トナーを構成する各成分（例えば、後述するような着色剤、ワックス、帯電防止剤等）の分散性や、トナー製造時における混練物の粉碎性、トナーの定着性（特に、低温定着性）、透明性、機械的特性（例えば、弾性、機械的強度等）、帯電性、耐湿性等の機能を向上させるのに寄与

する成分である。言い換えると、以下で詳述するような非晶性ポリエステルがトナー中に含まれないと、前記のようなトナーとして求められる特性を十分に発揮するのが困難となる場合がある。

#### 【0048】

以下、非晶性ポリエステルを構成する成分について説明する。

非晶性ポリエステルを構成するアルコール成分としては、2個以上の水酸基を有するものを用いることができ、中でも水酸基を2個有するジオールであるのが好ましい。このような水酸基を2個有するジオール成分としては、例えば、芳香環構造を有する芳香族ジオールや、芳香環構造を有さない脂肪族ジオール等が挙げられる。芳香族ジオールとしては、例えば、ビスフェノールA、ビスフェノールAのアルキレンオキサイド付加物等が挙げられ、また、脂肪族ジオールとしては、例えば、エチレングリコール、1,3-プロパンジオール、1,2-プロピレングリコール、1,3-プロピレングリコール、1,4-ブタンジオール、ジエチレングリコール、1,5-ペンタンジオール、1,6-ヘキサジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリコール、テトラエチレングリコール、1,2-プロパンジオール、1,3-ブタンジオール、2,3-ブタンジオール、ネオペンチルグリコール（2,2-ジメチルプロパン-1,3-ジオール）、1,2-ヘキサジオール、2,5-ヘキサジオール、2-メチル-2,4-ペンタンジオール、3-メチル-1,3-ペンタンジオール、2-エチル-1,3-ヘキサジオール、2-ブチル-2-エチル-1,3-プロパンジオール、2,4-ジエチル-1,5-ペンタンジオール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール、ポリテトラメチレングリコール等の鎖状ジオール類、または2,2-ビス（4-ヒドロキシシクロヘキシル）プロパン、2,2-ビス（4-ヒドロキシシクロヘキシル）プロパンのアルキレンオキサイド付加物、1,4-シクロヘキサジオール、1,4-シクロヘキサジメタノール、水添ビスフェノールA、水添ビスフェノールAのアルキレンオキサイド付加物等の環状ジオール類等が挙げられる。

#### 【0049】

非晶性ポリエステルを構成するカルボン酸成分としては、2価以上のカルボン

酸またはその誘導体（例えば、酸無水物、低級アルキルエステル等）等を用いることができるが、2価のジカルボン酸またはその誘導体等を用いるのが好ましい。このような2価のジカルボン酸成分としては、例えば、*o*-フタル酸（フタル酸）、テレフタル酸、イソフタル酸、コハク酸、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサンジカルボン酸、フマル酸、マレイン酸、イタコン酸およびこれらの誘導体（例えば、無水物、低級アルキルエステル等）等が挙げられる。

#### 【0050】

このように、非晶性ポリエステルを構成するジカルボン酸成分は、特に限定されないが、少なくともその一部がテレフタル酸骨格を有するものであるのが好ましく、その80mol%以上がテレフタル酸骨格を有するものであるのがより好ましく、その90mol%以上がテレフタル酸骨格を有するものであるのがさらに好ましい。これにより、最終的に得られるトナーは、トナーとして求められる各種特性のバランスが特に優れたものとなる。

#### 【0051】

また、非晶性ポリエステルを構成するモノマー成分は、その50mol%以上（より好ましくは、80mol%以上）が、前述した非晶性ブロックを構成するモノマー成分と同一であるのが好ましい。すなわち、非晶性ポリエステルは、非晶性ブロックと同様のモノマー成分で構成されたものであるのが好ましい。これにより、ブロックポリエステルと非晶性ポリエステルとの相溶性が、特に優れたものとなる。ただし、ここでの「モノマー成分」は、ブロックポリエステル、非晶性ポリエステルの製造に用いるモノマーを指すものではなく、ブロックポリエステル、非晶性ポリエステル中に含まれるモノマー成分のことを指す。

なお、非晶性ポリエステルは、上記のようなジオール成分、ジカルボン酸成分以外の成分を含むものであってもよい。

#### 【0052】

非晶性ポリエステルの平均分子量（重量平均分子量） $M_w$ は、特に限定されないが、 $5 \times 10^3 \sim 4 \times 10^4$ であるのが好ましく、 $8 \times 10^3 \sim 2.5 \times 10^4$ であるのがより好ましい。平均分子量 $M_w$ が前記下限値未満であると、最終的に得

られるトナーの機械的強度が低下し、十分な耐久性（保存性）が得られない可能性がある。また、平均分子量 $M_w$ が小さすぎると、トナーの定着時に凝集破壊を起こし易くなり、耐オフセット性が低下する傾向を示す。一方、平均分子量 $M_w$ が前記上限値を超えると、トナーの定着時に粒界破壊を起こし易くなり、紙等の転写材（記録媒体）への濡れ性も低下し、定着に要する熱量も大きくなる。

非晶性ポリエステルのガラス転移点 $T_g$ は、特に限定されないが、 $50 \sim 75$ ℃であるのが好ましく、 $55 \sim 70$ ℃であるのがより好ましい。ガラス転移点が前記下限値未満であると、トナーの保存性（耐熱性）が低下し、使用環境等によっては、トナー粒子間での融着が発生する場合がある。一方、ガラス転移点が前記上限値を超えると、低温定着性や透明性が低下する。また、ガラス転移点が高すぎると、後述するような熱球形化処理の効果が十分に発揮されない可能性がある。なお、ガラス転移点は、JIS K 7121に準拠して測定することができる。

#### 【0053】

非晶性ポリエステルの軟化点 $T_{1/2}$ は、特に限定されないが、 $90 \sim 160$ ℃であるのが好ましく、 $100 \sim 150$ ℃であるのがより好ましく、 $100 \sim 130$ ℃であるのがさらに好ましい。軟化点が前記下限値未満であると、トナーとしての保存性が低下し、十分な耐久性が得られない可能性がある。また、軟化点が低すぎると、トナーの定着時に凝集破壊を起こし易くなり、耐オフセット性が低下する傾向を示す。一方、軟化点が前記上限値を超えると、トナーの定着時に粒界破壊を起こし易くなり、紙等の転写材（記録媒体）への濡れ性も低下し、定着に要する熱量も大きくなる。

#### 【0054】

また、非晶性ポリエステルの軟化点を $T_{1/2}$  (A) [℃]、前述したブロックポリエステルの融点を $T_m$  (B) としたとき、 $T_m$  (B)  $>$  ( $T_{1/2}$  (A)  $+ 60$ ) の関係を満足するのが好ましく、( $T_{1/2}$  (A)  $+ 60$ )  $<$   $T_m$  (B)  $<$  ( $T_{1/2}$  (A)  $+ 150$ ) の関係を満足するのがより好ましい。このような関係を満足することにより、例えば、比較的高い温度において、ブロックポリエステルがトナー粒子の形状の安定性のある程度確保しつつ、非晶性ポリエステルが十分に軟

化することができる。これにより、トナーの定着温度付近での、トナー粒子の粘度を比較的低いものとし、かつ、トナーの応力緩和時間を長くすることができる。その結果、本発明のトナーを後述するような定着装置で用いた場合における定着性を、特に優れたものにすることができる。また、上記のような関係を満足することにより、例えば、後述する熱球形化処理をより効率良く行うことができ、得られるトナー（粒子）の円形度をさらに向上させることができる。また、上記のような関係を満足することにより、トナーはより幅広い温度領域において、優れた定着性を発揮することができる。

#### 【0055】

なお、軟化点  $T_{1/2}$  は、例えば、フローテストを用い、サンプル量：1 g、ダイ孔径：1 mm、ダイ長さ：1 mm、荷重：20 kgf、予熱時間：300 秒、測定開始温度：50℃、昇温速度：5℃/分という条件で測定したときに得られる、解析用フローチャートの  $h/2$  に相当するフロー曲線上の点の温度として求めることができる。

#### 【0056】

また、非晶性ポリエステルは、リニア型ポリマー（架橋構造を有さないポリマー）であるのが好ましい。リニア型ポリマーは、架橋型のものに比べて、摩擦係数が小さい。これにより、特に優れた離型性が得られ、トナーの転写効率がさらに向上する。

#### 【0057】

以上説明したように、ブロックポリエステルと、非晶性ポリエステルとを併用した場合、前述したような、ブロックポリエステルが有する特長と、非晶性ポリエステルが有する特長とを両立することができる。これにより、最終的に得られるトナーは、機械的ストレスに強く（十分な物理的安定性を有し）、かつ、幅広い温度領域で十分な定着性（定着強度）を発揮することが可能なものとなる。

#### 【0058】

ブロックポリエステルと、非晶性ポリエステルとの配合比は、重量比で 5：95～45：55 であるのが好ましく、10：90～30：70 であるのがより好まし。ブロックポリエステルの配合比が低くなりすぎると、前述したような相乗

効果が十分に発揮されず、トナーの耐オフセット性を十分に向上させるのが困難になる可能性がある。一方、非晶性ポリエステル配合比が低くなりすぎると、前述したような相乗効果が十分に発揮されず、十分な低温定着性や透明性が得られない可能性がある。また、非晶性ポリエステルの配合比が低くなりすぎると、例えば、トナーの製造方法の粉碎工程において、効率良く、均一な大きさに粉碎するのが困難となる場合がある。

#### 【0059】

また、樹脂（バインダー樹脂）は、前述したポリエステル系樹脂以外の成分を含むものであってもよい。

ポリエステル系樹脂以外の樹脂成分（第3の樹脂成分）としては、例えば、ポリスチレン、ポリ- $\alpha$ -メチルスチレン、クロロポリスチレン、スチレン-クロロスチレン共重合体、スチレン-プロピレン共重合体、スチレン-ブタジエン共重合体、スチレン-塩化ビニル共重合体、スチレン-酢酸ビニル共重合体、スチレン-マレイン酸共重合体、スチレン-アクリル酸エステル共重合体、スチレン-メタクリル酸エステル共重合体、スチレン-アクリル酸エステル-メタクリル酸エステル共重合体、スチレン- $\alpha$ -クロルアクリル酸メチル共重合体、スチレン-アクリロニトリル-アクリル酸エステル共重合体、スチレン-ビニルメチルエーテル共重合体等のスチレン系樹脂でスチレンまたはスチレン置換体を含む単重合体または共重合体、エポキシ樹脂、ウレタン変性エポキシ樹脂、シリコーン変性エポキシ樹脂、塩化ビニル樹脂、ロジン変性マレイン酸樹脂、フェニール樹脂、ポリエチレン、ポリプロピレン、アイオノマー樹脂、ポリウレタン樹脂、シリコーン樹脂、ケトン樹脂、エチレン-エチルアクリレート共重合体、キシレン樹脂、ポリビニルブチラル樹脂、テルペン樹脂、フェノール樹脂、脂肪族または脂環族炭化水素樹脂等が挙げられ、これらのうち1種または2種以上を組み合わせ用いることができる。

#### 【0060】

原料中における樹脂の含有量は、特に限定されないが、50～98wt%であるのが好ましく、85～97wt%であるのがより好ましい。樹脂の含有量が前記下限値未満であると、最終的に得られるトナーにおいて、樹脂が有する機能（

例えば、幅広い温度領域での良好な定着性等)が十分に発揮されない可能性がある。一方、樹脂の含有量が前記上限値を超えると、着色剤等の樹脂以外の成分の含有量が相対的に低下し、発色等のトナーの特性を十分に発揮するのが困難となる。

### 【0061】

着色剤としては、例えば、顔料、染料等を使用することができる。このような顔料、染料としては、例えば、カーボンブラック、スピリットブラック、ランプブラック (C. I. No. 77266)、マグネタイト、チタンブラック、黄鉛、亜鉛黄、カドミウムイエロー、ミネラルファストイエロー、ネーブルイエロー、ナフトールイエロー S、ハンザイエロー G、パーマネントイエロー NCG、クロムイエロー、ベンジジンイエロー、キノリンイエロー、タートラジンレーキ、赤口黄鉛、モリブデンオレンジ、パーマネントオレンジ GTR、ピラズロンオレンジ、ベンジジンオレンジ G、カドミウムレッド、パーマネントレッド 4R、ウオッチングレッドカルシウム塩、エオシンレーキ、ブリリアントカーミン 3B、マンガン紫、ファストバイオレット B、メチルバイオレットレーキ、紺青、コバルトブルー、アルカリブルーレーキ、ビクトリアブルーレーキ、ファーストスカイブルー、インダンスレンブルー BC、群青、アニリンブルー、フタロシアニンブルー、カルコオイルブルー、クロムグリーン、酸化クロム、ピグメントグリーン B、マラカイトグリーンレーキ、フタロシアニングリーン、ファイナルイエローグリーン G、ローダミン 6G、キナクリドン、ローズベンガル (C. I. 45432)、C. I. ダイレクトレッド、C. I. ダイレクトレッド 4、C. I. アシッドレッド、C. I. ベーシックレッド、C. I. モーダントレッド 30、C. I. ピグメントレッド 48:1、C. I. ピグメントレッド 57:1、C. I. ピグメントレッド 122、C. I. ピグメントレッド 184、C. I. ダイレクトブルー 1、C. I. ダイレクトブルー 2、C. I. アシッドブルー 9、C. I. アシッドブルー 15、C. I. ベーシックブルー 3、C. I. ベーシックブルー 5、C. I. モーダントブルー 7、C. I. ピグメントブルー 15:1、C. I. ピグメントブルー 15:3、C. I. ピグメントブルー 5:1、C. I. ダイレクトグリーン 6、C. I. ベーシックグリーン 4、C. I. ベーシックグリ

ーン6、C. I. ピグメントイエロー17、C. I. ピグメントイエロー93、C. I. ピグメントイエロー97、C. I. ピグメントイエロー12、C. I. ピグメントイエロー180、C. I. ピグメントイエロー162、ニグロシン染料(C. I. No. 50415B)、金属錯塩染料、シリカ、酸化アルミニウム、マグネタイト、マグヘマイト、各種フェライト類、酸化第二銅、酸化ニッケル、酸化亜鉛、酸化ジルコニウム、酸化チタン、酸化マグネシウム等の金属酸化物や、Fe、Co、Niのような磁性金属を含む磁性材料等が挙げられ、これらのうち、1種または2種以上を組合せて用いることができる。

#### 【0062】

本発明における結着樹脂は、分子間結合力が大きく、高結晶性ポリマーであるため、分子量を低下させ $T_m$ を下げる分子設計をした時の $T_g$ の低下幅を小さくすることができ、低 $T_m$ と高 $T_g$ を両立させることができ、また、50%流出点における溶融粘度が $2 \times 10^2 \sim 3 \times 10^4 \text{ Pa} \cdot \text{s}$ とでき、オイルレス定着用トナーとして適したものとできる。

#### 【0063】

本発明の結着樹脂は、重量平均分子量( $M_w$ )は5000~100000、好ましくは6000~70000である。重量平均分子量( $M_w$ )が5000より小さいと、トナー内部凝集力が小さくなり過ぎて耐高温オフセット性に問題が生じ、また、100000より大きいと、生産上および粉碎に問題が生じる。

#### 【0064】

本発明のトナーは、軟化点( $T_m$ )が90℃~150℃、好ましくは100℃~140℃、さらに好ましくは100℃~130℃の範囲にある。軟化点( $T_m$ )が90℃より低いと耐高温オフセット性に問題が生じ、また、150℃より高いと、定着強度に問題が生じる。

また、ガラス転移温度( $T_g$ )は50℃~75℃、好ましくは55℃~70℃の範囲にある。ガラス転移温度( $T_g$ )が55℃より低いと、熱保存安定性に問題が生じ、また、75℃より高いと、粉碎性等の生産性の低下の問題が生じる。

#### 【0065】

本発明のトナーは、荷電制御剤(CCA)、必要に応じて離型剤、分散剤、磁

性粒子等を含むとしてもよく、原料であるポリオール類に分散してもよく、また、樹脂を形成した後適宜混練により配合してもよい。

荷電制御剤（CCA）としては、摩擦帯電により正または負の荷電を与え得るものであれば、特に限定されず有機あるいは無機の各種のものをを用いることができる。

#### 【0066】

正荷電制御剤としては、例えば、ニグロシンベースEX（オリエント化学工業（株）製）、第4級アンモニウム塩P-51（オリエント化学工業（株）製）、ニグロシン ボントロンN-01（オリエント化学工業（株）製）、スーダンチーフシュバルツBB（ソルベントブラック3：Color Index 26150）、フェットシュバルツHBN（C.I. NO. 26150）、ブリリアントスピリッツシュバルツTN（ファルベン・ファブリッケン・バイヤ社製）、ザボンシュバルツX（ファルベルケ・ヘキスト社製）、さらにアルコキシ化アミン、アルキルアミド、モリブデン酸キレート顔料などが挙げられる。中でも第4級アンモニウム塩P-51が好ましい。

#### 【0067】

また、負荷電制御剤としては、例えば、オイルブラック（Color Index 26150）、オイルブラックBY（オリエント化学工業（株）製）、ボントロンS-22（オリエント化学工業（株）製）、サリチル酸金属錯体E-81（オリエント化学工業（株）製）、チオインジゴ系顔料、銅フタロシアニンのスルホニルアミン誘導体、スピロンブラックTRH（保土谷化学工業（株）製）、ボントロンS-34（オリエント化学工業（株）製）、ニグロシンSO（オリエント化学工業（株）製）、セレスシュバルツ（R）G（ファルベン・ファブリッケン・バイヤ社製）、クロモーゲンシュバルツET00（C.I. NO. 14645）、アゾオイルブラック（R）（ナショナル・アニリン社製）などが挙げられる。中でも、サリチル酸金属錯体E-81が好ましい。

これらの荷電制御剤は、単独であるいは複数種組合せて使用することができるが、結着樹脂に添加する荷電制御剤の添加量は、結着樹脂100重量部に対して0.001～5重量部であり、好ましくは0.001～3重量部である。

## 【0068】

また、本発明のトナーに用いられる結着樹脂はその分子量範囲により熱溶融特性に優れ、また、定着温度領域での粘弾性特性により離型剤を不要とするが、添加する場合には、結着樹脂 100 重量部に対して 4 重量部（4 重量%）以下であり、好ましくは 0～3 重量部程度である。

## 【0069】

離型剤としては、具体的にはパラフィンワックス、ポリオレフィンワックス、芳香族基を有する変性ワックス、脂環基を有する炭化水素化合物、天然ワックス、炭素数 12 以上の長鎖炭化水素鎖  $[\text{CH}_3(\text{CH}_2)_{11}]$  または  $\text{CH}_3(\text{CH}_2)_{12}$  以上の脂肪族炭素鎖を有する長鎖カルボン酸、そのエステル脂肪酸金属塩、脂肪酸アシド、脂肪酸ビスアシド等を例示し得る。異なる低軟化点化合物を混合して用いても良い。具体的には、パラフィンワックス（日本石油社製）、パラフィンワックス（日本精蠟社製）、マイクロワックス（日本石油社製）、マイクロクリスタリンワックス（日本精蠟社製）、硬質パラフィンワックス（日本精蠟社製）、PE-130（ヘキスト社製）、三井ハイワックス 110P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 220P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 660P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 210P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 320P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 410P（三井石油化学社製）、三井ハイワックス 420P（三井石油化学社製）、変性ワックス JC-1141（三井石油化学社製）、変性ワックス JC-2130（三井石油化学社製）、変性ワックス JC-4020（三井石油化学社製）、変性ワックス JC-1142（三井石油化学社製）、変性ワックス JC-5020（三井石油化学社製）、密ロウ、カルナバワックス、モンタンワックス等を挙げることができる。脂肪酸金属塩として、ステアリン酸亜鉛、ステアリン酸カルシウム、ステアリン酸マグネシウム、オレイン酸亜鉛、パルミチン酸亜鉛、パルミチン酸マグネシウム等がある。

## 【0070】

ポリオレフィン系ワックスとしては、例えば低分子量ポリプロピレン、低分子量ポリエチレン、あるいは酸化型のポリプロピレン、酸化型のポリエチレン等が

挙げられる。ポリオレフィン系ワックスの具体例としては、例えば、Hoechst wax PE520、Hoechst wax PE130、Hoechst wax PE190（ヘキスト社製）、三井ハイワックス200、三井ハイワックス210、三井ハイワックス210M、三井ハイワックス220、三井ハイワックス220M（三井石油化学工業社製）、サンワックス131-P、サンワックス151-P、サンワックス161-P（三洋化成工業社製）などのような非酸化型ポリエチレンワックス、Hoechst wax PED121、Hoechst wax PED153、Hoechst wax PED521、Hoechst wax PED522、同Ceridust 3620、同Ceridust VP130、同Ceridust VP5905、同Ceridust VP9615A、同Ceridust TM9610F、同Ceridust 3715（ヘキスト社製）、三井ハイワックス420M（三井石油化学工業社製）、サンワックスE-300、サンワックスE-250P（三洋化成工業社製）などのような酸化型ポリエチレンワックス、Hoechst Wachs PP230（ヘキスト社製）、ビスコール330-P、ビスコール550-P、ビスコール660P（三洋化成工業社製）などのような非酸化型ポリプロピレンワックス、ビスコールTS-200（三洋化成工業社製）などのような酸化型ポリプロピレンワックスなどが例示される。これらの離型剤は、単独であるいは複数種組合せて使用することができる。必要に応じて添加される離型剤としては、セイコーインストルメント（株）製「DSC120」で測定されるDSC吸熱曲線における吸熱メインピーク値である軟化点（融点）が40～130℃、好ましくは50～120℃のものを使用するとよい。

#### 【0071】

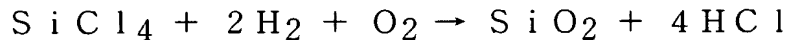
本発明におけるトナー母粒子は、上記で得た組成物を、混練・溶融した後、微粉砕手段により粉砕・分級して得られるが、その流動性を向上させる為に、流動性向上剤を外添してもよい。

流動性向上剤としては、有機系微粉末または無機系微粉末を用いることができる。例えばフッ素系樹脂粉末、すなわちフッ化ビニリデン微粉末、ポリテトラフルオロエチレン微粉末、アクリル樹脂系微粉末など；又は脂肪酸金属塩、すなわ

ちステアリン酸亜鉛、ステアリン酸カルシウム、ステアリン酸鉛など；又は金属酸化物、すなわち酸化鉄、酸化アルミニウム、酸化チタン、酸化亜鉛など；又は微粉末シリカ、すなわち湿式製法シリカ、乾式製法シリカ、それらシリカにシランカップリング剤、チタンカップリング剤、シリコンオイルなどにより表面処理をほどこした処理シリカなどがあり、これらは1種或いは2種以上の混合物で用いられる。

#### 【0072】

好ましい流動性向上剤としては、ケイ素ハロゲン化合物の気相酸化法により生成された微粉体であり、いわゆる乾式法シリカ又はヒュームドシリカと称されるもので、従来公知の技術によって製造されるものである。例えば四塩化ケイ素ガスの酸水素焰中における熱分解酸化反応を利用するもので、基礎となる反応式は次の様なものである。



#### 【0073】

また、この製造工程において、例えば塩化アルミニウム又は塩化チタンなど他の金属ハロゲン化合物をケイ素ハロゲン化合物と共に用いる事によってシリカと他の金属酸化物の複合微粉体を得る事も可能であり、それらも包含する。その粒径は平均の一次粒径として、 $0.001 \sim 2 \mu\text{m}$ の範囲内である事が望ましく、特に好ましくは、 $0.002 \sim 0.2 \mu\text{m}$ の範囲内のシリカ微粉体を使用するのが良い。本発明に用いられるケイ素ハロゲン化合物の気相酸化法により生成された市販のシリカ微粉体としては、例えば以下の様な商品名で市販されているものがある。日本アエロジル社製の「AEROSIL 130」、以下、同 200、同 300、同 380、TT600、MOX170、MOX80、COK84等が挙げられ、また、CABOT Co. 社製の「Ca-O-SiLM-5」、以下、同 MS-7、同 MS-75、同 HS-5、同 EH-5等が挙げられ、また、WACKER-CHEMIE GMBH社製の「Wacker HDKN 20 V15」、以下、同 N20E、同 T30、同 T40、ダウコーニングCo. 社の「D-C Fine Silica」、Fransill社の「Fransol」等が挙げられる。

## 【0074】

更には、該ケイ素ハロゲン化合物の気相酸化により生成されたシリカ微粉体に疎水化処理した処理シリカ微粉体を用いることがより好ましい。該処理シリカ微粉体において、メタノール滴定試験によって測定された疎水化度が30～80の範囲の値を示すようにシリカ微粉体を処理したものが特に好ましい。疎水化方法としてはシリカ微粉体と反応、あるいは物理吸着する有機ケイ素化合物などで化学的に処理することによって付与される。好ましい方法としては、ケイ素ハロゲン化合物の上記気相酸化により生成されたシリカ微粉体を有機ケイ素化合物で処理する。

## 【0075】

その様な有機ケイ素化合物の例は、ヘキサメチルジシラザン、トリメチルシラン、トリメチルクロルシラン、トリメチルエトキシシラン、ジメチルジクロルシラン、メチルトリクロルシラン、アリルジメチルクロルシラン、アリルフエニルジクロルシラン、ベンジルジメチルクロルシラン、ブロムメチルジメチルクロルシラン、 $\alpha$ -クロルエチルトリクロルシラン、 $\beta$ -クロルエチルトリクロルシラン、クロルメチルジメチルクロルシラン、トリオルガノシリルメルカプタン、トリメチルシリルメルカプタン、トリオルガノシリルアクリレート、ビニルジメチルアセトキシシラン、ジメチルエトキシシラン、ジメチルジメトキシシラン、ジフエニルジエトキシシラン、ヘキサメチルジシロキサン、1,3-ジビニルテトラメチルジシロキサン、1,3-ジフエニルテトラメチルジシロキサンおよび1分子当たり2から12個のシロキサン単位を有し末端に位置する単位にそれぞれ1個宛のSiに結合した水酸基を有するジメチルポリシロキサン等がある。これらは1種あるいは2種以上の混合物で用いられる。

## 【0076】

その処理シリカ微粉体の粒径としては0.003～0.1  $\mu\text{m}$ 、0.005～0.05  $\mu\text{m}$ の範囲のものを使用することが好ましい。市販品としては、タラノックス-500（タルコ社）、AEROSIL R-972（日本アエロジル社）などがある。

流動性向上剤の添加量としては、該樹脂粒子100重量部に対して0.01～5重量部、好ましくは0.1～3重量部である。0.01重量部未満では流動性向

上に効果はなく、5重量部を超えるとカブリや文字のにじみ、機内飛散を助長する。

#### 【0077】

次に、本発明のトナーを用いて画像を形成する本発明の画像形成装置について説明する。

図示しないが、本発明の画像形成装置は、従来の一般的な画像形成装置と同様に、静電潜像が形成される像担持体と、この像担持体上の静電潜像をトナーによりトナー像に現像する現像器と、像担持体上のトナー像を紙等の記録媒体に転写する転写器と、記録媒体に転写されたトナー像を加熱定着する定着器とを少なくとも備えている。その場合、像担持体、現像器および転写器は、従来の一般的なものと同一であるので、それらの説明は省略する。

#### 【0078】

図1はこの例の定着器を模式的に示す図である。図中、10は加熱ローラ（加熱手段）、11はヒータ、20は駆動張架部材（加圧ローラ；加圧手段）、21は定着ベルト、22は張架部材、Pは用紙（記録媒体）、Tは用紙P上の未定着トナー、Nは定着ベルト21と加熱ローラ10が圧接する部位である定着ニップ部である。

#### 【0079】

加熱ローラ10の表面硬度と駆動張架部材20の表面硬度とが同じに設定されていて、ニップ部の形状は平面形状に設定されている。また、張架部材22も加熱ローラ10に当接されている。更に、駆動張架部材20および張架部材22はともに定着ベルト21を張架するベルト張架部材として作用している。更に、定着ベルト21の一部は、この定着ベルト21が加熱ローラ10から離れる点P1と定着ベルト21が加熱ローラ10に接触開始する点P2との間で加熱ローラ10に巻き付いている。この例では、加熱ローラ10が駆動張架部材20および張架部材22とともに圧接する圧接部材として作用するようになっている。

#### 【0080】

駆動張架部材20が時計回りに回転駆動されると、定着ベルト21も同方向に回転し、更に、この定着ベルト21の回転で、駆動張架部材20の回転駆動力が

加熱ローラ 10 に伝達されて、この加熱ローラ 10 が反時計回りに回転する。この状態で未定着トナー T が付着した用紙 P（記録媒体）が図 1 において下方から P 2 点で加熱ローラ 10 と定着ベルト 21 との間に進入し、この用紙 P は P 1 点で排紙方向（ニップ部 N の平面方向）に排出される。この P 2 と P 1 の間で未定着トナー T が加熱加圧されて定着される。

#### 【0081】

前述のように本発明のトナーは、加熱ローラ 10 との接触に際しているにもかかわらず、その弾性や粘性の増加により体に付着（オフセット）することなく用紙 P に定着される。

そして、本発明の画像形成装置によれば、前述のような前述のような定着面の表面平滑性およびトナーの定着強度がともに向上し、かつ文字太りが防止され、更に透明性の向上したトナーと、ベルト定着器とを有機的に組み合わせることで、良好な定着性を有しつつ文字太りを防止し、更には良好な透明性を有する高品質のトナー画像を形成することができる。

#### 【0082】

本発明のトナーの、軟化点（ $T_m$ ）、ガラス転移点（ $T_g$ ）、分子量、粒径、貯蔵弾性率  $G'$ 、損失弾性率  $G''$  等のトナーの物性値の測定方法および定着性の評価方法はそれぞれ公知の方法が採用できるが、それらの一例を後述する実施例および比較例の説明において説明する。

#### 【0083】

（本発明の実施例および比較例）

次に、本発明のトナーを実施例および比較例により、具体的に説明する。

まず、本発明のトナーの実施例および比較例の各トナーの物性値の測定、動的粘弾性の測定、定着性における定着強度良好域、表面平滑性の評価、文字太りおよび透明性（HAZE 値）の測定評価について説明する。

#### 【0084】

（1）軟化点（ $T_m$ ；融点）〔℃〕の測定

下記測定装置を用いて下記条件にて、トナーの軟化点（ $T_m$ ）を測定する。

（a）測定装置

(株) 島津製作所製

「定荷重押出型細管式レオメータ フローテスト CFD-500D」。

(b) 測定試料の調製

測定試料としてトナー約 1 g を圧縮成型し、フローテストのシリンダの内径に合わせた円柱状試料とする。

(c) 測定条件

荷重 20 kg f、ダイ穴 1 mm、ダイ長さ 1 mm。

(d) T<sub>m</sub>の算出方法

1/2 法。

【0085】

(2) ガラス転移点 (T<sub>g</sub>) [°C] の測定

を用いて下記の条件で、トナーのガラス転移点 (T<sub>g</sub>) を測定する。

(a) 測定装置

セイコーインスツルメント (株) 製

示差走査熱量測定装置 DSC 220C/EXTRA 6000 PC ステーション。

(b) 測定試料の調製

測定試料としてトナー 10 mg をアルミニウム製サンプル容器に封入する。

(c) 測定温度

20 °C (測定開始温度) ~ 200 °C (測定終了温度)。

(d) 昇温速度

10 °C/min。

(e) T<sub>g</sub>

ガラス転移点に相当する吸熱が生じた位置 (吸熱カーブのショルダー位置) の温度とする。

【0086】

(3) 分子量分布の測定

結着樹脂の 5 mg を 5 g の THF に溶解し、THF 不溶分およびコンタミ物質を除去するため、ポアサイズ 0.2 μm のメンブランフィルターを通して、GP

C用サンプルを調製する。こうして調製したサンプル（THF可溶分）を、GPCを用いて、下記の条件にて測定する。

(a) カラム

昭和電工（株）製

「Shodex（GPC）KF806M+KF802.5」。

(b) カラム温度

30℃。

(c) 溶媒

THF（テトラヒドロフラン）。

(d) 流速

1.0 ml/min。

(e) 検出器

RI検出器。

(f) 標準試料

単分散ポリスチレン標準試料（重量平均分子量580から390万）。

【0087】

(4) 粒径の測定

本明細書では、粒径という場合「平均粒径」を意味する。

コールターマルチサイザーIII型（コールター社製）を用い、100μmのアカチャーチューブで粒径別相対重量分布を測定することにより求める。また、シリカ粒子等の外添剤の粒径は、電子顕微鏡法による。

【0088】

(5) ステップストレインによる動的粘弾性の測定

本発明のトナーの動的粘弾性は、下記の粘弾性測定装置を用いステップストレインにより下記の条件で動的粘弾性測定を行うことで求める。

【0089】

(a) 粘弾性測定装置

粘弾性測定装置は、アレス粘弾性測定システム（ARES粘弾性測定装置；レオメトリック・サイエンティフィック・エフ・イー社製）である。

## (b) 使用治具

使用治具は、上下 2 枚の平行プレート ( $\phi 25$  mm 径) である。

## (c) 測定試料の調製

測定試料は、圧縮成型したトナー約 1 g を平行プレートの下プレートに載せ、ヒーターにより測定開始温度に加熱し少し柔らかくなってきたところで、このトナーを平行プレートの上プレートで挟んで加圧する。平行プレートからはみ出したトナーはトリミングして取り除き、平行プレートの外周形状 (つまり、平行プレートの直径) に合わせ、かつ試料の高さ (上下プレート間のギャップ) を 1.0 ~ 2.0 mm に調製して円柱状試料とする。

## (d) 測定周波数

測定周波数は、1 rad/sec (1 Hz = 6.28 rad/sec) に設定する。

## (e) 測定温度

測定温度は定着設定温度 (加熱ローラの表面温度の制御中心値) であり、180 °C に設定する。

## (f) 測定歪み

まず、平行プレートの上プレートは回転させずに、平行プレートの下プレートのみを回転して歪を与える。このとき、測定温度を一定にし、歪み依存 (Strain Sweep) モードで、測定試料に徐々に大きな歪み (歪み 0.1 ~ 200 %) を与える。そして、与えた歪みに対し動的粘弾性の貯蔵弾性率  $G'$  が線形領域における最大歪み、および非線形領域 (non linier moniter の値が 0.06 以上) の最小歪みを求める。これらの最大歪みおよび最小歪みをステップストレイン測定時の測定歪みとした。

次に、測定開始の初期の 5 min はこのように求めた線形領域の最大歪みをかけて  $G'$  (L1) を測定し、次の 5 min は同様に求めた非線形領域の歪みをかけて  $G'$  (NL) を測定し、更に次の 5 min は初期の線形領域の最大歪みをかけて  $G'$  (L2) を測定する。そして、非線形領域の貯蔵弾性率  $G'$  (NL) の変化量は測定開始後 400 秒 ~ 600 秒 (非線形領域の 200 秒) の間の変化量とし、また、非線形領域の損失弾性率  $G''$  (NL) は測定開始後 600 秒 (sec) 後の値

とする。

### 【0090】

#### (6) 定着性測定方法

##### (a) 定着性評価用画像の作成

セイコーエプソン社製カラーレーザープリンタ LP-3000Cより定着部を外したものをを用いて、J紙（富士ゼロックスオフィスサプライ社製）を評価用紙とし、このJ紙上にトナーを均一に付着させた、いわゆるベタ画像を形成し、そのベタ画像におけるトナー付着量が $0.4\text{ mg/cm}^2$ となるように画像形成条件を調整し、次に、紙先端から10mmの位置で20mm四方の領域に、解像度600dpiの孤立ドットによる30%ハーフトーン画像を形成し、このハーフトーン画像を定着性評価用画像とした。

### 【0091】

##### (b) 定着性評価用画像の定着

コニカ社製カラーレーザープリンタ KL-2010から定着器（定着ユニット）を取り外して、前述の定着性評価用画像の定着に使用した。この定着器は加熱ローラおよび加圧ローラからなる熱ローラ定着器である。そして、この定着器を外部駆動装置により独立して駆動可能にするとともに、その定着ニップ通過時間を調整できるようにし、更に、J紙上の定着性評価用画像に接する側の加熱ローラ（定着ローラ）の表面温度を100℃から200℃に制御できるように改造した。更に、定着ローラ表面にシリコンオイルを塗布する塗布手段を取り外し（オイルパッド非装着状態）、また、印字されていないA4サイズの白紙を1,000枚通紙させ、更に定着ローラ表面をイソプロピルアルコールにより清掃し、定着ローラからシリコンオイルを除去した。また、以後、定着性評価用画像を定着器に通紙する毎に定着ローラ表面をイソプロピルアルコールにより清掃し、更に綿布で乾拭きし、定着ローラの表面にシリコンオイルのない状態に維持した。

このように定着ローラの表面からシリコンオイルを除去した定着器に、J紙上の定着性評価用画像を、加熱ローラ側が未定着トナー（定着性評価用画像）付着面となるようにして定着ニップ通過時間50mm/secで通過させて定着し

た。

#### 【0092】

##### (d) 定着強度良好領域の測定

非オフセット領域の判定後、定着後の定着性評価用画像を消しゴム（ライオン事務機 ECR-502R インキボールペン用）を用い、1 k g の荷重にて5回擦り、画像濃度により残存率を測定した。この画像濃度残存率の測定方法は、擦る前と擦った後の濃度を X-R i t e I n c. 社製「X-R i t e m o d e l 4 0 4」により測定し、次式で計算して画像濃度残存率を求めた。

$$\text{残存率} = (\text{擦った後の濃度} / \text{擦る前の濃度}) \times 100 \quad [\%]$$

測定結果、画像濃度残存率が70%以上の温度領域を定着強度良好域とした。そして、定着率の評価に、この定着強度良好域の最低温度を定着率良好最低温度として用いる。

#### 【0093】

##### (d) 表面平滑性の測定

トナー付着量が  $1.0 \text{ mg} / \text{cm}^2$  となるように画像形成条件を調整し、次に、A3用紙先端から10mmの位置から全体に均一にトナーを付着させたベタ画像を形成し、このベタ画像を定着性評価用画像とした。定着ローラの表面温度を  $180^\circ\text{C}$  で未定着の画像サンプルを定着し、定着画像を光沢度計（村上色彩技術研究所 GM-26 D f o r 75°）にて測定する。数値が大きいほど光沢度が高い（表面平滑性が高い）ことを示す。均一性はA3用紙先端から10cmおきに中央部分を測定し、差を測定した。

#### 【0094】

##### (e) 透明性（H A Z E 値）の測定

ベタ画像におけるトナー付着量が  $0.7 \text{ mg} / \text{cm}^2$  となるように画像形成条件を調整し、次に、OHPシート上の先端から10mmの位置で20mm四方の領域にベタ画像を現像し、 $180^\circ\text{C}$  の定着像について H A Z E メータ {日本電色工業（株）ヘーズメーターMODEL1001DP} にて H A Z E 値を測定した。数値が小さいほど透明性が高いことを示す。

#### 【0095】

## (f) 文字太り

ベタ画像におけるトナー付着量が  $0.4 \text{ mg/cm}^2$  となるように画像形成条件を調整し、600 dpi で 1 on 10 off の横線を形成し、180℃の定着像について分光色彩色差計（スペクトロリノアパーチャ 4 mm、グレッタグマクベス社製）で濃度を測定する。

## 【0096】

（本発明のトナーの実施例および比較例）

次に、本発明のトナーの実施例および比較例について説明する。

## 〈トナー用樹脂の製造方法〉

まず、本発明のトナーの実施例および比較例に用いた樹脂の製造について説明する。

## 【0097】

（樹脂 1）

まず、ネオペンチルアルコール：36 モル部、エチレングリコール：36 モル部、1,4-シクロヘキサジオール：48 モル部、テレフタル酸ジメチル：90 モル部、無水フタル酸：10 モル部の混合物を用意した。

2 リットル 4 つ口フラスコに、環流冷却器、蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計および攪拌装置を常法に従い設置し、前述の混合物 1000 g とエステル化縮合触媒 1 g を仕込み、180℃で生成する水、メタノールを蒸留塔より流出させながらエステル化反応させた。蒸留塔から水、メタノールが流出しなくなった時点で、2 リットル 4 つ口フラスコから蒸留塔を取り外し、真空ポンプに接続した。系内圧力を 5 mmHg 以下に減圧した状態で、温度 200℃、攪拌回転数 150 rpm で攪拌することにより、縮合反応で発生した遊離ジオールを系外に排出し、その結果得られた反応物を樹脂 1 とした。この樹脂 1 の軟化点（ $T_m$ ）は 111℃であり、ガラス転移点（ $T_g$ ）は 60℃であり、重量平均分子量（ $M_w$ ）は 13,000 であった。

## 【0098】

（樹脂 2）

まず、樹脂 1：70 モル部、1,4-ブタンジオール：15 モル部、テレフタ

ル酸ジメチル：15モル部の混合物を用意した。

2リットル4つ口フラスコに、環流冷却器、蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計および攪拌装置を常法に従い設置し、前述の混合物1000gとエステル化縮合触媒1gを仕込み、200℃で生成する水、メタノールを蒸留塔より流出させながらエステル化反応させた。蒸留塔から水、メタノールが流出しなくなった時点で、2リットル4つ口フラスコから蒸留塔を取り外し、真空ポンプに接続した。系内圧力を5mmHg以下に減圧した状態で、温度220℃、攪拌回転数150rpmで攪拌することにより、縮合反応で発生した遊離ジオールを系外に排出し、その結果得られた反応物を樹脂2とした。この樹脂2の軟化点（ $T_m$ ）は149℃であり、ガラス転移点（ $T_g$ ）は64℃であり、重量平均分子量（ $M_w$ ）は28,000であった。

#### 【0099】

〈トナー用マスターバッチの製造方法〉

次に、本発明のトナーの実施例および比較例に用いたマスターバッチの製造について説明する。

（マスターバッチ1）

前述の樹脂2の70wt%に、着色剤として顔料 Toner Magenta 6B（クラリアント社製）を30wt%加えた。これをヘンシェルミキサー20B（三井鉱山（株）製）で十分混合した後、連続式2本ロール混練機 {三井鉱山（株）社製} で混練した。この混練物を粉碎機 {ホソカワミクロン（株）社製} で直径2mm程度に粗粉碎しマスターバッチ1とした。

#### 【0100】

（マスターバッチ2）

架橋ポリエステル樹脂（三洋化成工業株式会社製：軟化点（ $T_m$ ）144℃、ガラス転移点（ $T_g$ ）60℃、重量平均分子量（ $M_w$ ）29,000）の70wt%に、着色剤として顔料 Toner Magenta 6B（クラリアント社製）を30wt%加えた。これをヘンシェルミキサー20B（三井鉱山（株）製）で十分混合した後、連続式2本ロール混練機 {三井鉱山（株）社製} で混練した。この混練物を粉碎機 {ホソカワミクロン（株）社製} で直径2mm程度に粗粉碎しマスター

バッチ 2 とした。

### 【0 1 0 1】

(実施例および比較例のトナーの製造方法)

次に、本発明のトナーの実施例および比較例の製造について説明する。

(実施例 1)

前述のマスターバッチ 1 の 1 4 重量部に、前述の樹脂 1 を 4 0 重量部、前述の樹脂 2 を 5 2 重量部、C C A として Bontron E-81 (オリエント化学工業社製) を 1.1 重量部、離型剤としてカルナウバワックス (日本ワックス社製) を 3.3 重量部添加しヘンシェルミキサー 2 0 B (三井鉱山 (株) 製) で十分混合した後、2 軸押出機 {東芝機械 (株) 社製} で熔融混練し、常温 (2 5 ℃) に冷却後、粉砕機 200AFG {ホソカワミクロン (株) 社製} で粉砕、同分級機 100ATP で分級し、重量 D50 が 8  $\mu$  m の母粒子を作製した。この母粒子 1 0 0 重量部に対して、シリカ RX200 (日本アエロジル社製) を 1 重量部添加して、ヘンシェルミキサー 2 0 B (三井鉱山 (株) 製) で混合し、実施例 1 のトナーを得た。

### 【0 1 0 2】

(実施例 2)

前述のマスターバッチ 1 の 1 4 重量部に、前述の樹脂 1 を 6 0 重量部、前述の樹脂 2 を 3 2 重量部、C C A として Bontron E-81 (オリエント化学工業社製) を 1.1 重量部、離型剤としてカルナウバワックス (日本ワックス社製) を 3.3 重量部添加しヘンシェルミキサー 2 0 B (三井鉱山 (株) 製) で十分混合した後、2 軸押出機 {東芝機械 (株) 社製} で熔融混練し、常温 (2 5 ℃) に冷却後、粉砕機 200AFG {ホソカワミクロン (株) 社製} で粉砕、同分級機 100ATP で分級し、重量 D50 が 8  $\mu$  m の母粒子を作製した。この母粒子 1 0 0 重量部に対して、シリカ RX200 (日本アエロジル社製) を 1 重量部添加して、ヘンシェルミキサー 2 0 B (三井鉱山 (株) 製) で混合し、実施例 2 のトナーを得た。

### 【0 1 0 3】

(比較例 1)

前述のマスターバッチ 2 の 1 4 重量部に、線状ポリエステル樹脂 (三洋化成工業株式会社製：軟化点 (T<sub>m</sub>) 1 0 5 ℃、ガラス転移点 (T<sub>g</sub>) 6 8 ℃、重量平

均分子量(Mw) 11,500) を30重量部、架橋ポリエステル樹脂(三洋化成工業株式会社製:軟化点(Tm) 144℃、ガラス転移点(Tg) 60℃、重量平均分子量(Mw) 29,000) を62重量部、CCAとして Bontron E-81 (オリエント化学工業社製) を1.1重量部、離型剤としてカルナウバワックス(日本ワックス社製) を3.3重量部添加しヘンシェルミキサー20B(三井鉱山(株)製) で十分混合した後、2軸押出機{東芝機械(株)社製} で熔融混練し、常温(25℃) に冷却後、粉碎機 200AFG {ホソカワミクロン(株)社製} で粉碎、同分級機 100ATP で分級し、重量D50が8  $\mu$ mの母粒子を作製した。この母粒子100重量部に対して、シリカ RX200(日本アエロジル社製) を1重量部添加して、ヘンシェルミキサー20B(三井鉱山(株)製) で混合し、比較例1のトナーを得た。

#### 【0104】

(比較例2)

前述のマスターバッチ1の14重量部に、前述の樹脂1を60重量部、前述の樹脂2を32重量部、CCAとして Bontron E-81(オリエント化学工業社製) を1.1重量部、離型剤としてカルナウバワックス(日本ワックス社製) を5.6重量部添加しヘンシェルミキサー20B(三井鉱山(株)製) で十分混合した後、2軸押出機{東芝機械(株)社製} で熔融混練し、常温(25℃) に冷却後、粉碎機 200AFG {ホソカワミクロン(株)社製} で粉碎、同分級機 100ATP で分級し、重量D50が8  $\mu$ mの母粒子を作製した。この母粒子100重量部に対して、シリカ RX200(日本アエロジル社製) を1重量部添加して、ヘンシェルミキサー20B(三井鉱山(株)製) で混合し、比較例2のトナーを得た。

#### 【0105】

(比較例3)

前述のマスターバッチ1の14重量部に、前述の樹脂1を70重量部、前述の樹脂2を22重量部、CCAとして Bontron E-81(オリエント化学工業社製) を1.1重量部、離型剤としてカルナウバワックス(日本ワックス社製) を3.3重量部添加しヘンシェルミキサー20B(三井鉱山(株)製) で十分混合した後、2軸押出機{東芝機械(株)社製} で熔融混練し、常温(25℃) に冷却後、

粉碎機 200AFG {ホソカワミクロン (株) 社製} で粉碎、同分級機 100ATP で分級し、重量D50が $8\mu\text{m}$ の母粒子を作製した。この母粒子100重量部に対して、シリカ RX200 (日本アエロジル社製) を1重量部添加して、ヘンシェルミキサー 20B (三井鉱山 (株) 製) で混合し、比較例3のトナーを得た。

### 【0106】

これらの各実施例および各比較例のトナーに対して、温度 $180^{\circ}\text{C}$ の時の非線形領域における貯蔵弾性率 $G'$  (NL)の前述の200秒間の変化量および非線形領域における損失弾性率 $G''$  (NL)を測定するとともに、これらのトナーを用いて前述のように表面平滑性、定着強度良好最低温度、文字太りおよび透明性 (HAZE値) の各評価試験を行った。それらの結果を表1に示す。

### 【0107】

【表1】

	$G'$ (NL) 変化量 (dyn/cm <sup>2</sup> )	$G''$ (NL) (dyn/cm <sup>2</sup> )	表面平滑性 の均一性	定着強度良 好最低温度	文字 太り	透明性 (HAZE値)
実施例1	80	4800	△	△	○	○
実施例2	15	1600	○	○	△	○
比較例1	120	5130	×	×	○	○
比較例2	12	1550	○	○	△	×
比較例3	10	1200	○	○	×	○

表面平滑性の均一性

○ 10以下  
△ 10より高く、  
20より低い  
× 20以上

文字太り

○ 0.22～0.24  
△ 0.215～0.245  
× 0.215より小さい、または  
0.245より大きい

定着率良好最低温度

○  $160^{\circ}\text{C}$ 以下  
△  $160^{\circ}\text{C}$ より高く、  
 $180^{\circ}\text{C}$ より低い  
×  $180^{\circ}\text{C}$ 以上

透明性 (HAZE値)

○ 40未満  
△ 40以上、60以下  
× 60より大きい

### 【0108】

表1に示すように、 $180^{\circ}\text{C}$ での非線形領域における貯蔵弾性率 $G'$  (NL)

の測定開始後 400～600 秒（200 秒）間の変化量は、実施例 1 では 80 dyn/cm<sup>2</sup>、実施例 2 では 15 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 1 では 120 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 2 では 12 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 3 では 10 dyn/cm<sup>2</sup>であった。また、180℃での非線形領域の損失弾性率  $G''$  (NL) は、実施例 1 では 4,800 dyn/cm<sup>2</sup>、実施例 2 では 1,600 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 1 では 5,130 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 2 では 1,550 dyn/cm<sup>2</sup>、比較例 3 では 1,200 dyn/cm<sup>2</sup>であった。

#### 【0109】

表 1 からわかるように、表面平滑性の均一性は、実施例 1 では 20 より小さく、実施例 2 では 10 以下であり、いずれの実施例も良好であった。また、表面平滑性は、比較例 1 では 20 以上で不良であり、比較例 2 および 3 ではともに 10 以下で良好であった。

#### 【0110】

また、定着強度良好最低温度は、実施例 1 では 180℃より低く、実施例 2 では 160℃以下であり、いずれの実施例も良好であった。また、定着強度良好最低温度は、比較例 1 では 180℃以上で不良であり、比較例 2 および 3 ではともに 160℃以下で良好であった。

#### 【0111】

更に、文字太りは、実施例 1 では 0.22～0.24 の○の範囲内であり、実施例 2 では 0.215～0.245 の△の範囲内であり、いずれの実施例も良好であった。また、文字太りは、比較例 1 では 0.22～0.24 の○の範囲内で良好であり、比較例 2 では 0.215～0.245 の△の範囲内で良好であり、比較例 3 では 0.215 より小さいかまたは 0.245 より大きい×の範囲内で不良であった。

#### 【0112】

更に透明性は、実施例 1 および 2 ではいずれも HAZE 値が 40 未満であり良好であった。また透明性は、比較例 1 および 3 では HAZE 値が 40 未満で良好であり、比較例 2 では HAZE 値が 60 より大きく不良であった。

以上のことから、実施例 1 および 2 のトナーはいずれも所期の効果を得られることが確認された。

**【図面の簡単な説明】**

**【図1】** 本発明のトナーが適用される画像形成装置の定着器の一例を模式的に示す図である。

**【符号の説明】**

1…定着ローラ（加熱ローラ）、2…バックアップローラ（加圧ローラ）、3…分離爪、4…紙等の記録媒体



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】加熱定着時の実際のトナー挙動により即した動的粘弾性特性を用いることで、定着ニップ通過後の弾性および粘性を適切に確保して、定着面の表面平滑性、トナーの定着強度および透明性をともにより効果的に向上させ、しかも文字太りを防止する。

【解決手段】本発明のトナーは、粘弾性特性の線形領域から非線形領域へのステップストレイン測定において180℃での非線形領域における貯蔵弾性率（ $G'$ （NL））の所定時間200秒間の変化量が $100\text{ dyn/cm}^2$ 以下に設定されている。これにより、加熱定着時において、定着ニップ通過後の弾性が確保されて、定着面の表面平滑性およびトナーの定着強度をともにより効果的に向上でき、しかも文字太りを防止できるようになる。

【選択図】 なし

特願 2 0 0 3 - 0 5 3 8 3 1

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号 [ 0 0 0 0 0 2 3 6 9 ]

1. 変更年月日	1 9 9 0 年 8 月 2 0 日
[変更理由]	新規登録
住 所	東京都新宿区西新宿 2 丁目 4 番 1 号
氏 名	セイコーエプソン株式会社